ВЛИЯНИЕ ТЕМПЕРАТУРНОЙ ОБРАБОТКИ НА АКТИВНОСТЬ ГЕОПОЛИМЕРНОГО ВЯЖУЩЕГО

Парфенова Л.М., Разуева Е.А. Полоцкий государственный университет e-mail: e.goncharyonok@psu.by

Abstract. The influence of the hardening temperature on the activity of a geopolymer binder, made on the basis of ash-slag mixture formed during the burning of peat and wood chips, was studied. It is shown that the maximum value of the strength of a geopolymer stone is obtained at temperatures of 60-80°C.

Разработка энерго- и ресурсосберегающих материалов и технологий является одним из приоритетных направлений развития строительной отрасли Республики Беларусь. Учеными ближнего и дальнего зарубежья активно разрабатываются ресурсосберегающие технологии, основанные на утилизации золошлаковых отходов теплоэлектростанций, путем их применения в качестве сырья для геополимерных вяжущих. Технология получения геополимерных вяжущих позволяет, в сравнении с портландцементом, сократить на 70...90% расход энергии и выбросы углекислого газа. Актуальным это направление исследований становится и для Республики Беларусь. В связи с увеличением количества тепловых электростанций, работающих на местных видах топлива, ежегодно увеличивается и количество образующихся золошлаковых отходов.

Практический интерес представляют золошлаковые отходы, образующиеся на Белорусской ГРЭС г.п. Ореховск Витебской области при сжигании древесной щепы (50%) и торфа (50%). Химический состав золошлаковой смеси по ГОСТ 10538-87 представлен в таблице 1.

Таблица 1 – Химический состав золошлаковой смеси Белорусской ГРЭС (мас. %)

SiO ₂	Al ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃	CaO	MgO	Na ₂ O	K ₂ O	TiO ₂	P ₂ O ₅	SO ₃	ППП
87.62	4.39	1.08	3.08	0.55	0.61	1.79	0.24	0.19	< 0.10	0.07

По химическому составу золошлаковая смесь состоит в основном из оксидов кремния и алюминия (более 90%). По модулю основности золошлаковая смесь относится к кислым, содержание оксида кальция составляет около 3%. Установлено, что именно кислые низкокальциевые золы являются эффективным сырьем для получения геополимерного вяжущего. Это объясняется содержанием в составе золы стекловидной алюмосиликатной составляющей, способной проявлять вяжущие свойства при щелочной активации. При высоком содержании оксида кальция затрудняется протекание реакций полимеризации, ухудшается удобоукладываемость смеси и микроструктурные характеристики.

Для изучения влияния температуры твердения на активность геополимерного вяжущего золошлаковую смесь Белорусской ГРЭС высушивали при температуре 120°С. В экспериментах использовалась фракция, прошедшая через сито № 008, т.е. по ГОСТ 25818 — зола-уноса (далее зола) со следующими характеристиками: насыпная плотность 960 кг/м3; истинная плотность 2100 кг/м3, удельная поверхность 1490,8 см 2 /г.

В качестве щелочного активатора использовался гидроксид натрия (NaOH) СТО 00203275-206-2007. Для приготовления 51 % раствора щелочи гранулы гидроксида натрия растворяли в воде и давали остыть раствору до температуры 20°С. Геополимерное вяжущее получали путем смешивания золы со щелочным раствором в течение 45 минут. Из полученной пластичной массы формовали образцы кубиков с размером ребра 20 мм. Образцы без предварительной выдержки помещали в сушильный шкаф SNOL, где они твердели в течение 24 часов при температуре от 20 до 120°С. Влияние режимов температурной обработки на активность геополимерного вяжущего оценивалась по прочности образцов на сжатие, которую определяли через 24 часа после температурной обработки и в возрасте 28 суток. Полученные результаты представлены в таблице 2.

Таблица 2 – Влияние режимов температурной обработки на прочность

геополимерного камня

№ п/п	Температура твердения, °С	Прочность на сжатие, МПа (%), через 24 ч после термообработки	Прочность на сжатие, МПа (%), в возрасте 28 сут после термообработки		
1	20	1,38 (100)	1,6 (100)		
2	40	1,42 (103)	2,48 (155)		
3	60	2,06 (149)	2,92 (183)		
4	80	2,37 (176)	2,87 (179)		
5	100	2,08 (151)	2,55 (159)		
6	120	1,98 (143)	2,53 (158)		

Полученные результаты показывают, что при температуре 20°C геополимерный камень набирает прочность 1,38 МПа. Повышение температуры термообработки до 40°C незначительно влияет на прочность геополимерного камня, но при последующем твердении в течении 28 суток приводит к увеличению прочности в 1,75 раза. Повышение температуры термообработки до 60° С, 80° С обеспечивает увеличение прочности в 1,5-1,8 раза и в 1,8 раза через 24 часа после температурной обработки и в возрасте 28 суток соответственно. Дальнейшее увеличение температуры термообработки до 100°C, 120°C увеличивает прочность в 1,5–1,4 раза и в 1,6 раза через 24 часа после температурной обработки и в возрасте 28 суток соответственно. Однако после извлечения из сушильного шкафа образиов, твердевших при температуре 120°С на поверхности были обнаружены усадочные трещины. Образование усадочных трещин связано с резким подъемом температуры и влагопотерями, которые помимо нарушения структуры в процессе тепловой обработки приводят к замедлению процессов полимеризации и, как следствие, недобору прочности. Следует отметить, что в возрасте 28 суток максимальное значение прочности геополимерного камня 2,92 МПа достигнуто при температуре термообработке 60°C. При этом через 24 часа после термообработки максимальное значение прочности получено у образцов, твердевших при температуре 80°C.

Таким образом, активность геополимерного вяжущего увеличивается при повышении температуры твердения. Бездефектная структура и максимальная прочность геополимерного камня получена при температуре твердения 60-80°C.

УДК 691.322

ОПРЕДЕЛЕНИЯ НАПРЯЖЁННО-ДЕФОРМИРОВАННОГО СОСТОЯНИЯ БЕТОНОВ С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ ГЛУБИННЫХ ДАТЧИКОВ

Трамбицкий Е.А., Хватынец В.А., Шабанов Д.Н., Ягубкин А.Н. Полоцкий государственный университет e-mail: trambitsky.egor@yandex.by, xvastik@mail.ru

Аннотация. Для корректного определения остаточного ресурса конструкций исходные данные необходимо определять по результатам натурных испытаний и измерений. К сожалению, для большинства конструкций получение достоверных исходных данных затруднено, что естественно снижает корректность расчетов. Величины напряжений, возникающих в конструкциях, как правило, принимаются по результатам формализированных расчетов, что не отражает действительной работы конструкции. Возникает необходимость искать достоверные оперативные способы получения исходных данных для расчетов непосредственно с натурных конструкций. Выходом из создавшегося положения является применение телеметрических систем контроля за состоянием объектов [1].